PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-327018

(43) Date of publication of application: 19.11.2003

(51)Int.Cl.

B60K 41/28 B60K 41/00 B60R 21/00 G08G B60T B62D101:00

B62D137:00

(21)Application number : 2002-138266

(71)Applicant: NISSAN MOTOR CO LTD

(22)Date of filing:

14.05.2002

(72)Inventor: YAMAMURA TOSHIHIRO

(54) VEHICLE DRIVING ASSIST DEVICE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a vehicle driving assist device for appropriately assisting driving by a driver in longitudinal and lateral directions. (m ·),

SOLUTION: This vehicle driving assist device 1 is provided with obstacle detecting means 10, 20, 21, 30 for detecting an obstacle around an own vehicle; an obstacle recognizing means 50 for respectively detecting an existing direction, a relative distance and a relative speed against the own vehicle according to a detection state of the obstacle detection means 10, 20, 21, 30; a risk level judging means 50 for calculating a risk level against the obstacle of the own vehicle according to the obstacle recognizing means 50; and vehicle apparatus operation quantity control means 60, 80, 90 for controlling operation of vehicle apparatuses in order to promote the driving operation of the own vehicle by a

driver associated with longitudinal and lateral movements according to a signal from the risk level judging means

50; and a distribution adjustment means 50 for respectively adjusting the distribution of the control amount in the longitudinal and lateral directions at the vehicle apparatus operation quantity control means 60, 80, 90.

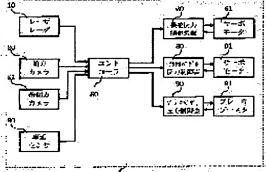
LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

26.11.2004

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]



(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-327018 (P2003-327018A)

(43)公開日 平成15年11月19日(2003.11.19)

(51) Int.Cl. ⁷		識別記号	F I	テーマコード(参考)
B60K	41/28		B 6 0 K 41/28	3 D 0 3 2
	41/00	301	41/00	301A 3D041
				301F 3D046
				301G 3G065
B 6 0 R	21/00	6 2 1	B 6 0 R 21/00	621C 5H180
			審査請求 未請求 請求項の数18 OL	(全 19 頁) 最終頁に続く

(21)出願番号

特願2002-138266(P2002-138266)

(22)出願日

平成14年5月14日(2002.5.14)

(71)出願人 000003997

日産自動車株式会社

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地

(72)発明者 山村 智弘

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産

自動車株式会社内

(74)代理人 100084412

弁理士 永井 冬紀

最終頁に続く

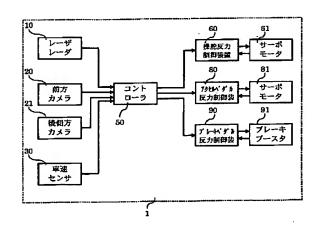
(54) 【発明の名称】 車両用運転操作補助装置

(57)【要約】

【課題】運転者による前後方向および左右方向の運転操作を適切にアシストすることができる車両用運転操作補助装置を提供する。

【解決手段】車両用運転操作補助装置1は、自車両の周囲に存在する障害物を検出する障害物検出手段10,20,21,30による検出状況に基づいて、自車両に対する障害物の存在方向、相対距離および相対速度をそれぞれ検出する障害物認識手段50からの信号に基づいて、自車両の障害物に対するリスク度を算出するリスク度判定手段50と、リスク度判定手段50からの信号に基づいて、運転者による自車両の前後運動および左右運動に関わる運転操作を促すように、車両機器操作量制御手段60,80,90における前後方向の制御量および左右方向の制御量の配分をそれぞれ調整する配分調整手段50とを有する。

[図1]



【特許請求の範囲】

【請求項1】自車両の周囲に存在する障害物を検出する 障害物検出手段と、

前記障害物検出手段による検出状況に基づいて、前記自 車両の障害物に対するリスク度を算出するリスク度判定 手段と

前記リスク度判定手段からの信号に基づいて、運転者に よる前記自車両の前後運動および左右運動に関わる運転 操作を促すように、車両機器の作動を制御する車両機器 操作量制御手段と、

前記車両機器操作量制御手段における前後方向の制御量 および左右方向の制御量の配分をそれぞれ調整する配分 調整手段とを有し、運転者の操作を補助することを特徴 とする車両用運転操作補助装置。

【請求項2】自車両の周囲に存在する障害物を検出する 障害物検出手段と、

前記障害物検出手段による検出状況に基づいて、前記自 車両に対する障害物の存在方向、相対距離および相対速 度をそれぞれ検出する障害物認識手段と、

前記障害物認識手段からの信号に基づいて、前記自車両 20 の障害物に対するリスク度を算出するリスク度判定手段 と、

前記リスク度判定手段からの信号に基づいて、運転者に よる前記自車両の前後運動および左右運動に関わる運転 操作を促すように、車両機器の作動を制御する車両機器 操作量制御手段と、

前記車両機器操作量制御手段における前後方向の制御量 および左右方向の制御量の配分をそれぞれ調整する配分 調整手段とを有し、運転者の操作を補助することを特徴 とする車両用運転操作補助装置。

【請求項3】請求項2に記載の車両用運転操作補助装置 において、

前記リスク度判定手段は、前記自車両から障害物までの 相対距離を相対速度で割った余裕時間を算出し、その余 裕時間の関数として障害物に対するリスク度を算出する ことを特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項4】請求項3 に記載の車両用運転操作補助装置 において、

前記リスク度判定手段は、検出される前記相対距離および前記相対速度のばらつきを考慮して前記余裕時間を算出することを特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項5】請求項4 に記載の車両用運転操作補助装置 において、

前記障害物検出手段は、障害物を検出する際にその種別を検出し、

前記リスク度判定手段は、前記障害物の種別に応じて、 前記相対距離および前記相対速度のばらつきの大きさを 変更することを特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項6】請求項4に記載の車両用運転操作補助装置 において、 前記障害物検出手段は、複数の異なる検出器を用いて障害物を検出し、

前記リスク度判定手段は、前記障害物を検出した前記検 出器の種別に応じて、前記相対距離および前記相対速度 のばらつきの大きさを変更することを特徴とする車両用 運転操作補助装置。

【請求項7】請求項3、請求項4または請求項6のいずれかに記載の車両用運転操作補助装置において、

前記障害物検出手段は、障害物を検出する際にその種別を検出し、

前記リスク度判定手段は、前記障害物の種別に応じて障害物の重みを決定し、この重みを考慮した障害物の余裕時間を用いて前記リスク度を算出することを特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項8】請求項5 に記載の車両用運転操作補助装置 において、

前記リスク度判定手段は、前記障害物の種別に応じて、 さらに障害物の重みを決定し、この重みをも考慮した障 害物の余裕時間を用いて前記リスク度を算出することを 特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項9】請求項2に記載の車両用運転操作補助装置 において、

前記配分調整手段は、前記障害物認識手段によって検出される障害物への方向に応じて、前記リスク度判定手段によって算出されるリスク度の前後方向および左右方向の配分を算出し、算出したリスク度の前後方向および左右方向の配分に基づいて、前後方向制御量および左右方向制御量の配分を決定することを特徴とする車両用運転操作補助装置。

30 【請求項10】請求項2に記載の車両用運転操作補助装 置において、

現在予測される将来の前後方向および左右方向の操作量 変化による、障害物に対するリスク度の変化を予測する リスク度変化予測手段をさらに有し、

前記配分調整手段は、前記リスク度変化予測手段によって予測される、障害物に対するリスク度変化量に応じて 前後方向制御量および左右方向制御量の配分を決定する ことを特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項11】請求項2に記載の車両用運転操作補助装 置において、

前記障害物検出手段によって検出される障害物は複数であり、

前記リスク度判定手段で算出された各障害物に対するリスク度を積算し、総合的なリスク度の発生する方向を算出する全リスク度方向算出手段をさらに有し、

前記配分調整手段は、前記リスク度算出手段によって算 出された全リスク度方向を考慮して、前後方向制御量お よび左右方向制御量の配分を決定することを特徴とする 車両用運転操作補助装置。

50 【請求項12】請求項1から請求項11のいずれかに記

載の車両用運転操作補助装置において、

前記車両機器操作量制御手段は、少なくとも、アクセル ベダルに発生させる操作反力を制御するアクセルペダル 反力制御手段備えるととを特徴とする車両用運転操作補 助装置。

【請求項13】請求項1から請求項12のいずれかに記 載の車両用運転操作補助装置において、

前記車両機器操作量制御手段は、少なくとも、ブレーキ ベダルに発生させる操作反力を制御するブレーキペダル 反力制御手段を備えることを特徴とする車両用運転操作 10 補助装置。

【請求項14】請求項1から請求項13のいずれかに記 載の車両用運転操作補助装置において、

前記車両機器操作量制御手段は、少なくとも、ハンドル の操舵反力を制御する操舵反力制御手段を備えることを 特徴とする車両用運転操作補助装置。

【請求項15】自車両の周囲に存在する障害物を検出す る障害物検出手段と、

前記障害物検出手段による検出状況に基づいて、前記自 車両に対する障害物の存在方向、相対距離および相対速 20 度をそれぞれ検出する障害物認識手段と、

前記障害物認識手段からの信号に基づいて、前記自車両 の障害物に対するリスク度を算出するリスク度判定手段

アクセルベダルに発生させる操作反力を制御するアクセ ルペダル反力制御手段、ブレーキペダルに発生させる操 作反力を制御するブレーキペダル反力制御手段、および ハンドルの操舵反力を制御する操舵反力制御手段を備

え、前記リスク度判定手段からの信号に基づいて、運転 者による前記自車両の前後運動および左右運動に関わる 運転操作を促すように、前記アクセルペダル、前記ブレ ーキペダルおよび前記ハンドルの作動をそれぞれ制御す る車両機器操作量制御手段と、

前記車両機器操作量制御手段における前後方向の制御量 および左右方向の制御量の配分をそれぞれ調整する配分 調整手段とを有し、運転者の操作を補助することを特徴 とする車両用運転操作補助装置。

【請求項16】自車両の周囲に存在する障害物を検出す る障害物検出手段と、

前記障害物検出手段による検出状況に基づいて、前記自 車両に対する障害物の存在方向、相対距離および相対速 度をそれぞれ検出する障害物認識手段と、

前記障害物認識手段からの信号に基づいて、前記自車両 の障害物に対するリスク度を算出し、前後方向および左 右方向の総合的なリスク度をそれぞれ算出する総合的リ スク度判定手段と、

前記総合的リスク度判定手段によって算出される前後方 向および左右方向の総合的なリスク度に応じて、前記自 車両の前後運動および左右運動に関わる車両機器の前後 配分調整手段と、

前記配分調整手段からの信号に基づいて、運転者による 前後方向および左右方向の運転操作を促すように、前記 車両機器の作動を制御する車両機器操作量制御手段とを 有し、運転者の操作を補助することを特徴とする車両用 運転操作補助装置。

【請求項17】請求項16に記載の車両用運転操作補助 装置において、

前記総合的リスク度判定手段は、前記自車両から障害物 までの相対距離を相対速度で割った余裕時間を算出し、 その余裕時間の関数として障害物に対するリスク度を算 出し、算出したリスク度の前後方向成分および左右方向 成分をそれぞれ加算して前後方向および左右方向の総合 的なリスク度をそれぞれ算出することを特徴とする車両 用運転操作補助装置。

【請求項18】自車両の周囲に存在する障害物を検出 し、

検出される障害物状況に基づいて、前記自車両に対する 障害物の存在方向、相対距離および相対速度をそれぞれ 検出し、

検出される障害物の存在方向、相対距離および相対速度 に基づいて、前記自車両の障害物に対するリスク度を算 出し、前後方向および左右方向の総合的なリスク度をそ れぞれ算出し、

算出される前後方向および左右方向の総合的なリスク度 に応じて、前記自車両の前後運動および左右運動に関わ る車両機器の前後方向の制御量および左右方向の制御量 の配分を調整し、

前記前後方向の制御量および前記左右方向の制御量に基 づいて、運転者による前後方向および左右方向の運転操 作を促すように、前記車両機器の作動を制御し、運転者 の操作を補助することを特徴とする車両用運転操作補助 装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、運転者の操作を補 助する車両用運転操作補助装置に関する。

[0002]

【従来の技術】運転者の操作を補助する車両用運転操作 補助装置として、特開平10-211886号公報に開 示されたものが知られている。この車両用運転操作補助 装置では、車両周囲の状況(障害物)を検出し、その時 点における潜在的リスク度を求める。そして、算出した リスク度に基づいて操舵補助トルクを制御することによ り、危急な状況へ至ろうとする操舵操作を抑制する。

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、上述し たような車両用運転操作補助装置は、特定の適切でない 状況での操作の禁止を促すものであり、操舵と加減速の 方向の制御量および左右方向の制御量の配分を調整する 50 両方の操作を必要とするような複雑な状況では、適切な

4

方向へ各操作を促すことは困難であった。

【0004】本発明は、運転者による前後方向および左 右方向の運転操作を適切にアシストすることができる車 。 両用運転操作補助装置を提供することを目的とする。

[0005]

【課題を解決するための手段】本発明による車両用運転 操作補助装置は、自車両の周囲に存在する障害物を検出 する障害物検出手段と、障害物検出手段による検出状況 に基づいて、自車両の障害物に対するリスク度を算出す るリスク度判定手段と、リスク度判定手段からの信号に 10 基づいて、運転者による自車両の前後運動および左右運 動に関わる運転操作を促すように、車両機器の作動を制 御する車両機器操作量制御手段と、車両機器操作量制御 手段における前後方向の制御量および左右方向の制御量 の配分をそれぞれ調整する配分調整手段とを有し、運転 者の操作を補助する。

[0006]

【発明の効果】障害物に対するリスク度に基づいて前後 ・左右方向の運転操作を促すための制御量を調整するの で、各障害物によるリスク度の分布に応じて、運転者に 20 よる前後・左右方向の運転操作を適切に補助することが できる。

[0007]

【発明の実施の形態】《第1の実施の形態》本発明の第 1の実施の形態による車両用運転操作補助装置につい て、図面を用いて説明する。図1は、本発明の第1の実 施の形態による車両用運転操作補助装置1の構成を示す システム図であり、図2は、車両用運転操作補助装置1 を搭載する車両の構成図である。

【0008】まず、車両用運転操作補助装置1の構成を 説明する。レーザレーダ10は、車両の前方グリル部も しくはバンバ部等に取り付けられ、水平方向に赤外光バ ルスを操作する。レーザレーダ10は、前方にある複数 の反射物(通常、前方車の後端)で反射された赤外光バ ルスの反射波を計測し、反射波の到達時間より、複数の 前方車までの車間距離とその存在方向を検出する。検出 した車間距離及び存在方向はコントローラ50へ出力さ れる。なお、本実施の形態において、前方物体の存在方 向は、自車両に対する相対角度として表すことができ る。レーザレーダ10によりスキャンされる前方の領域 40 は、自車正面に対して±6 d e g 程度であり、この範囲 内に存在する前方物体が検出される。なお、レーザレー ダ10は、前方車両までの車間距離およびその存在方向 だけでなく、自車前方に存在する歩行者等の障害物まで の相対距離およびその存在方向を検出する。

【0009】前方カメラ20は、フロントウィンドウ上 部に取り付けられた小型のCCDカメラ、またはCMO Sカメラ等であり、前方道路の状況を画像として検出 し、コントローラ50へと出力する。前方カメラ20に よる検知領域は水平方向に±30deg程度であり、と 50 がハンドルを操作する際に発生する操舵反力を任意に制

の領域に含まれる前方道路風景が画像として取り込まれ る。

【0010】後側方カメラ21は、リアウインドウ上部 の左右端付近に取り付けられた2つの小型のCCDカメ ラ、もしくはСМОSカメラ等である。後側方カメラ2 1は、自車後方の道路、特に隣接車線上の状況を画像と して検出し、コントローラ50へと出力する。

【0011】コントローラ50は、車両用運転操作補助 装置1全体の制御を行う。コントローラ50は、車速セ ンサ30から入力される自車速と、レーザレーダ10か ら入力される距離情報と、前方カメラ20および後側方 カメラ21から入力される車両周辺の画像情報とから、 自車両周囲の障害物状況を検出する。なお、コントロー ラ50は、前方カメラ20および後側方カメラ21から 入力される画像情報を画像処理することにより自車両周 囲の障害物状況を検出する。ととで、自車両周囲の障害 物状況としては、自車両前方を走行する他車両までの車 間距離、隣接車線を自車両後方から接近する他車両の有 無と接近度合、および車線識別線(白線)に対する自車 両の左右位置、つまり相対位置と角度、さらに車線識別 線の形状などである。また、自車両前方を横断する歩行 者や二輪車等も障害物状況として検出される。コントロ ーラ50は、検出した障害物状況に基づいて各障害物に 対する自車両のリスク度を算出する。さらに、コントロ ーラ50は、それぞれの障害物に対するリスク度を総合 して自車両周囲の総合的なリスク度を算出し、以下のよ うにリスク度に応じた制御を行う。

【0012】本発明の第1の実施の形態による車両用運 転操作補助装置 1 は、アクセルペダル・ブレーキペダル の踏み込み操作やハンドル(ステアリングホイール)操 舵操作の際に発生する反力を制御することによって、運 転者による自車両の加減速操作や操舵操作を補助し、運 転者の運転操作を適切にアシストするものである。そこ で、コントローラ50は、自車両周囲の各障害物に対す るリスク度を、それぞれ車両前後方向および左右方向に 分けて加算し、それぞれの加算結果から車両前後方向の 反力制御量および車両左右方向の反力制御量を算出す. る。コントローラ50は、算出した前後方向の反力制御 量をアクセルペダル反力制御装置80およびブレーキペ ダル反力制御装置90へと出力し、算出した左右方向の 反力制御量を操舵反力制御装置60へと出力する。 つま り、コントローラ50は、反力制御量を前後方向および 左右方向のリスク度に応じて、前後方向および左右方向 に配分する配分調整手段として機能する。

【0013】操舵反力制御装置60は、車両の操舵系に 組み込まれ、コントローラ50から出力される反力制御 量に応じて、サーボモータ61で発生させるトルクを制 御する。サーボモータ61は、操舵反力制御装置60か らの指令値に応じて発生させるトルクを制御し、運転者 御することができる。

【0014】アクセルペダル反力制御装置80は、コン トローラ50から出力される反力制御量に応じて、アク セルペダル82のリンク機構に組み込まれたサーボモー タ81で発生させるトルクを制御する。サーボモータ8 1は、アクセルペダル操作反力制御装置80からの指令 値に応じて発生させる反力を制御し、運転者がアクセル ベダル82を操作する際に発生する踏力を任意に制御す ることができる。

【0015】ブレーキペダル反力制御装置90は、コン トローラ50から出力される反力制御量に応じて、ブレ ーキブースタ91で発生させるブレーキアシスト力を制 御する。ブレーキブースタ91は、ブレーキペダル反力 制御装置90からの指令値に応じて発生させるブレーキ アシスト力を制御し、運転者がブレーキペダル92を操 作する際に発生する踏力を任意に制御することができ る。ブレーキアシスト力が大きいほどブレーキペダル操 作反力は小さくなり、ブレーキペダル92を踏み込みや **すくなる。なお、ここでは、ブレーキブースタ91によ** ってエンジンの負圧を利用してブレーキアシスト力を発 20 生させているが、これには限定されず、例えばコンピュ ータ制御による油圧力を用いてブレーキアシスト力を発 生させることもできる。

【0016】次に第1の実施の形態による車両用運転操 作補助装置1の作用を説明する。その作用の概略を以下 に述べる。

【0017】コントローラ50により、自車両の走行車

速、および自車両と自車前方や後側方に存在する他車両 との相対位置やその移動方向と、自車両の車線識別線 (白線) に対する相対位置等の自車両周囲の障害物状況 30 を認識する。コントローラ50は、 認識した障害物状 況に基づいて、各障害物に対する自車両のリスク度を求 める。コントローラ50はさらに、各障害物に対するリ スク度を前後・左右方向の成分毎に加算することによ り、前後方向の反力制御量および左右方向の反力制御量

【0018】算出された前後方向の反力制御量は、前後 方向の反力制御指令値として、アクセルペダル反力制御 装置80およびブレーキペダル反力制御装置90へ出力 される。アクセルペダル反力制御装置80およびブレー 40 キペダル反力制御装置90は、それぞれ入力された反力 制御指令値に応じて、サーボモータ81およびブレーキ ブースタ91を制御することにより、アクセルペダル反 力特性およびブレーキペダル反力特性を変更する。アク セルペダル・ブレーキペダル反力特性を変更することに より、運転者の実際のアクセルペダル操作量およびブレ ーキペダル操作量を適切な値に促すように制御する。

【0019】一方、算出された左右方向の反力制御量 は、左右方向の反力制御指令値として、操舵反力制御装 置60へ出力される。操舵反力制御装置60は、入力さ 50 rk:自車両に対する障害物kの相対速度、σ(D

れた制御反力指令値に応じて、サーボモータ61を制御 することにより、操舵反力特性を変更する。操舵反力特 性を変更することにより、運転者の実際の操舵角を適正 な操舵角に促すように制御する。

【0020】上述した制御において、どのように反力特 性指令値、すなわち反力制御指令値を決定するかについ て、以下に、図3を用いて説明する。図3は、本発明の 第1の実施の形態によるコントローラ50における運転 操作補助制御処理の処理手順を示すフローチャートであ る。なお、本処理内容は、一定間隔、例えば50mse c毎に連続的に行われる。

【0021】-コントローラ50の処理フロー(図3)

まず、ステップS110で走行状態を読み込む。とと で、走行状態は、自車周囲の障害物状況を含む自車両の 走行状況に関する情報である。そこで、レーザレーダ 1 0により検出される前方走行車までの相対距離や相対角 度と、前方カメラ20からの画像入力に基づく自車両に 対する白線の相対位置、すなわち左右方向の変位と相対 角度、白線の形状および前方走行車までの相対距離や相 対角度と、後側方カメラ21からの画像入力に基づく隣 接車線後方に存在する走行車両までの相対距離や相対角 度と、車速センサ30によって検出される自車両の走行 車速を読み込む。さらに、前方カメラ20および後側方 カメラ21で検出される画像に基づいて、自車周囲に存 在する障害物の種別、つまり障害物が四輪車両、二輪車 両、歩行者またはその他であるかを認識する。

【0022】ステップS120では、ステップS110 で読み込み、認識した走行状態データに基づいて、現在 の車両周囲状況を認識する。ととでは、前回の処理周期 以前に検出され、不図示のメモリに記憶されている自車 両に対する各障害物の相対位置やその移動方向・移動速 度と、ステップS110で得られた現在の走行状態デー タとにより、現在の各障害物の自車両に対する相対位置 やその移動方向・移動速度を認識する。そして、自車両 の走行に対して障害物となる他車両や白線が、自車両の 周囲にどのように配置され、相対的にどのように移動し ているかを認識する。

【0023】ステップS130では、認識された各障害 物に対する余裕時間 (TTC: Time To Col lision)を障害物毎に算出する。ここで、障害物 kに対する余裕時間TTCkは、以下の(式1)で求め られる。

【数1】

[数1]
$$TTC_k = \frac{D_k - \sigma(D_k)}{V_{rk} + \sigma(V_{rk})}$$

(式1)

ことで、Dk:自車両から障害物kまでの相対距離、V

k)、σ(Vrk):相対距離、相対速度のばらつき、 をそれぞれ示す。

【0024】相対距離、相対速度のばらつきσ(D k)、σ(Vrk)は、検出器の不確定性や不測の事態 が発生した場合の影響度合の大きさを考慮して、障害物 kを認識したセンサの種類や、認識された障害物kの種 別に応じて設定する。レーザレーダ10は、カメラ、例 えばССD等による前方カメラ20や後側方カメラ21 による障害物の検出と比べて、検出距離、つまり自車両 と障害物との相対距離の大きさによらず正しい距離を検 10 出することができる。そこで、例えば図4(a)に示す ように、レーザレーダ10で障害物kまでの相対距離D kを検出した場合は、相対距離Dkによらず、そのばら つき σ (Dk) をほぼ一定値に設定する。一方、カメラ 20、21で相対距離Dkを検出した場合は、相対距離 Dkが大きくなるほどばらつきσ(Dk)が指数関数的 に増加するように設定する。ただし、障害物kの相対距 離Dkが小さい場合、レーザレーダで相対距離Dkを検 出した場合に比べて、カメラによってより正確に相対距 離を検出することができるので、相対距離のばらつきσ (Dk) を小さく設定する。

【0025】例えば図4(b)に示すように、レーザレ ーダ10で相対距離Dkを検出した場合、相対速度Vr kのばらつきσ·(Vrk)は、相対速度Vrkに比例し て大きくなるように設定する。一方、カメラ20,21 で相対距離Dkを検出した場合、相対速度Vrkが大き くなるほど相対速度のばらつき σ (Vrk) が指数関数 的に増加するように設定する。なお、図4(a)、

(b) は、検出される障害物が四輪車両である場合の例 を示している。

【0026】前方カメラ20、後側方カメラ21によっ て障害物状況を検出した場合、検出画像に画像処理を行 うととによって障害物の種別を認識するととができる。 そとで、図5(a)、(b)に示すように、認識される 障害物の種別に応じて相対距離、相対速度のばらつきσ (Dk)、σ(Vrk)を設定する。図5(a)、

(b) には、障害物kとして四輪車両、二輪車両、歩行 者およびレーンマーカ(白線)が検出された場合のばら つき σ (Dk)、 σ (Vrk) をそれぞれ示している。 【0027】カメラ20, 21による相対距離Dkの検 40 Planeは、以下の(式3)で表される。 出は、障害物kの大きさが大きいほどその検出精度が高 いため、例えば図5(a)に示すように、障害物が四輪 車両である場合の相対距離のばらつきσ(Dκ)を二輪 車両や歩行者の場合のばらつき σ (D k) に比べて小さ く設定する。一方、相対速度のばらつき σ (Vrk) は、例えば図5(b)に示すように、障害物k毎に想定 される移動速度が大きいほど、ばらつきσ(Vrk)が 大きくなるように設定する。つまり、四輪車両の移動速 度は二輪車両や歩行者の移動速度よりも大きいと想定さ れるので、相対速度Vrkが同じ場合、障害物kが四輪

車両である場合のばらつきσ(Vrk)は、二輪車両や 歩行者の場合のばらつきσ(Vrk)に比べて大きく設 定する。なお、図5 (a)、(b)に示すように、レー ンマーカに対する相対距離、相対速度のばらつき σ (D) k)、σ(Vrk)は、その他の障害物に対する相対距 離、相対速度のばらつき σ (Dk) σ (Vrk)に比べ て小さく設定している。

【0028】ステップS140では、ステップS130 で算出した余裕時間TTCを用いて、各障害物kに対す るリスク度RPkを算出する。ととで、各障害物kに対 するリスク度RPkは以下の(式2)で求められる。 【数2】

[数2]
$$RP_k = \frac{1}{TTC_k} \times W_k$$

(式2)

ととで、wk:障害物kの重みを示す。(式2)に示す ように、リスク度RPkは余裕時間TTCの逆数を用い て、余裕時間TTCkの関数として表されており、リス ク度RPkが大きいほど障害物kへの接近度合が大きい 20 ととを示している。

【0029】障害物k毎の重みwkは、検出された障害 物の種別に応じて設定する。例えば、障害物kが四輪車 両、二輪車両あるいは歩行者である場合、自車両が障害 物kに近接した場合の重要度、つまり影響度が高いた め、重みwk=1に設定する。一方、障害物kがレーン マーカである場合、自車両が近接あるいは接触した場合 の重要度はその他の障害物に比べて相対的に小さくなる ため、例えば重みwk=0.5程度に設定する。また、 同じレーンマーカでも、その向こう側に隣接車線が存在 30 する場合と、レーンマーカの向こう側に車線が存在せず ガードレールのみの場合では、自車両の近接時の重要度 が異なるため、重みwkを異なるように設定することが できる。

【0030】レーンマーカは、自車両に対する存在方向 が一つの方向に定まるものではなく、ある存在方向範囲 に分布するものである。そとで、レーンマーカについて は、微小角度に分割してそれぞれのリスク度を算出し、 それを存在方向範囲で積分してリスク度RPlaneを 算出する。すなわち、レーンマーカに対するリスク度R

[数3]
$$RP_{lane} = \int \left(\frac{1}{TTC_{lane}} \times W_{lane}\right) dL$$

(式3)

【0031】ステップS150では、ステップS140 で算出した障害物k毎のリスク度RPkから、車両前後 方向の成分を抽出して加算し、車両周囲に存在する全障 害物に対する総合的な前後方向リスク度を算出する。前 50 後方向リスク度RPlongitudinalは、以下

の(式4)で算出される。なお、各障害物 k に対するリ スク度RPkは、レーンマーカに対するリスク度RPI aneを含む。

【数4】

【数4】
$$RP_{longitudinal} = \sum_{k} RP_{k} \cdot \cos \theta_{k}$$

(式4)

ととで、θ k:自車両に対する障害物 k の存在方向を示 し、障害物kが車両前方向、つまり自車正面に存在する 場合、 $\theta k = 0$ とし、障害物 k が車両後方向に存在する 場合、 $\theta k = 180$ とする。

[0032] つづくステップS160では、ステップS 140で算出した障害物 k 毎のリスク度 R P k から、車 両左右方向の成分を抽出して加算し、車両周囲に存在す る全障害物に対する総合的な左右方向リスク度を算出す る。左右方向リスク度RPlateralは、以下の (式5)で算出される。

【数5】

[数5]
$$RP_{lateral} = \sum_{k} RP_{k} \cdot \sin \theta_{k}$$

(式5)

【0033】ステップS170では、ステップS150 で算出した前後方向リスク度RPlongitudin alから、前後方向制御指令値、すなわちアクセルペダ ル反力制御装置80へ出力する反力制御指令値FAと、 ブレーキペダル反力制御装置90へ出力する反力制御指 令値FBとを算出する。前後方向リスク度RPlong itudinalに応じて、リスク度が大きいほど、ア クセルペダル82に関しては、アクセルペダル82を戻 す方向へ制御反力を発生させ、ブレーキペダル92に関 しては、ブレーキペダル92を踏み込みやすい方向へ制 御反力を発生させる。

【0034】図6に、前後方向リスク度RPlongi tudinalと、アクセルペダル反力制御指令値FA との関係を示す。図6に示すように、前後方向リスク度 RPlongitudinalが所定値RPmaxより も小さい場合、前後方向リスク度RPlongitud inalが大きいほど、大きなアクセルペダル反力を発 生させるようにアクセルペダル反力制御指令値FAを算 出する。前後方向リスク度RPlongitudina lが所定値RPmaxより大きい場合には、最大のアク セルペダル反力を発生させるように、アクセルペダル反 力制御指令値FAを最大値FAmaxに固定する。

【0035】図7に、前後方向リスク度RPlongi tudinalと、ブレーキペダル反力制御指令値FB との関係を示す。図7に示すように、前後方向リスク度 RPlongitudinalが所定値RPmaxより も大きい場合、前後方向リスク度RPlongitud inalが大きいほど、小さなブレーキペダル反力を発 生させ、すなわち大きなブレーキアシスト力を発生させ 50 よって、自車前方や後側方に存在する他車両の自車両に

るようにブレーキペダル反力制御指令値F Bを算出す る。前後方向リスク度RPlongitudinalが 所定値RP1より大きくなると、最小のブレーキペダル 反力を発生させるように反力制御指令値F BをF Bm i nに固定する。前後方向リスク度RPlongitud inalが所定値RPmaxよりも小さい場合は、ブレ ーキペダル反力制御指令値FBをゼロに設定し、ブレー

キペダル反力特性は変化させない。

12

【0036】とのように、図6、図7に示すように、前 後方向リスク度RPlongitudinalが所定値 RPmaxより小さい場合は、アクセルペダル反力特性 を変更し、前後方向リスク度RPlongitudin alの大きさをアクセルペダル操作反力として運転者に 知らせる。一方、前後方向リスク度RPlongitu dinalが所定値RPmaxより大きい場合は、アク セルペダル反力制御指令値を最大として、運転者がアク セルペダル82を開放するように促す。さらに、ブレー キペダル反力制御指令値を小さくして、運転者がブレー キ操作に移行した際にブレーキペダル92を踏み込みや 20 すいように制御する。

【0037】ステップS180では、ステップS160 で算出した左右方向のリスク度RPlateralか ら、左右方向制御指令値、すなわち操舵反力制御装置6 0への操舵反力制御指令値FSを算出する。左右方向の リスク度RPlateralに応じて、リスク度が大き いほど、ハンドル操舵角を戻す方向、つまりハンドルを 中立位置へと戻す方向へ大きな操舵反力を発生させる。 図8に、左右方向リスク度RPlateralと、操舵 反力制御指令値FSとの関係を示す。なお、図8におい て、左右方向リスク度RPlateralがプラスであ る場合は、右方向のリスク度であることを示し、左右方 向リスク度RPlateralがマイナスである場合 は、左方向のリスク度であることを示している。

【0038】図8に示すように、左右方向リスク度RP lateralの絶対値が所定値RPmaxよりも小さ い場合は、リスク度の絶対値が大きくなるほど、ハンド ルを中立位置へ戻す方向の操舵反力が大きくなるように 操舵反力制御指令値FSを設定する。左右方向リスク度 RPlateralの絶対値が所定値RPmaxよりも 大きい場合は、ハンドル操舵角を迅速に中立位置に戻す ように、最大の操舵反力制御指令値FSmaxを設定す

【0039】ステップS190では、ステップS170 およびステップS180で求めた前後方向制御指令値お よび左右方向制御指令値を、それぞれアクセルペダル反 力制御装置80, ブレーキペダル反力制御装置90およ び操舵反力制御装置60へ出力し、今回の処理を終了す

【0040】以上説明したように、コントローラ50に

対する相対位置やその移動方向、自車両の走行車速、お よび自車両の車線識別線(白線)に対する相対位置とい った走行状況を認識し、認識したデータに基づいて各障 害物kに対するリスク度RPkを算出する。各障害物k に対するリスク度RPkの前後方向成分・左右方向成分 をそれぞれ加算することにより、自車周囲の障害物状況 を考慮した総合的な前後方向へのリスク度および左右方 向へのリスク度を算出することができる。さらに、総合 的な前後・左右方向へのリスク度に基づいて、運転者に よる自車両の前後運動および左右運動に関わる運転操作 を促すためのアクセルペダル・ブレーキペダルの反力制 御指令値FA、FB、および操舵反力制御指令値FSを 算出することができる。このように、コントローラ50 は、総合的な前後・左右方向へのリスク度に応じて、前 後方向制御指令値および左右方向制御指令値を設定し、 前後方向の制御量と左右方向の制御量の配分を調整する 配分調整手段として機能する。とくに、図3のフローチ ャートのステップS150~ステップS180が、配分 調整手段に相当する。

【0041】アクセルペダル・ブレーキペダルの反力制御指令値FA、FBと、操舵反力制御指令値FSの配分は、各障害物kに対する個別のリスク度RPkを全生涯物に関して前後・左右方向成分毎に加算した、前後・左右方向の総合的なリスク度に基づいて算出される。そのため、第1の実施の形態の車両用運転操作補助装置1による前後・左右方向からの操作反力の合力、つまりアクセルペダル・ブレーキペダル反力および操舵反力の合力は、各々の障害物kからのリスク度を総合的に加算した方向から発生される。したがって、加減速操作と操舵操作とを組み合わせて、運転者の運転操作をよりリスク度が低い方向へと促すことができる。

【0042】上述したように、本発明の第1の実施の形態においては、以下の様な効果を奏することができる。

- (1)自車両周囲に存在する障害物 k を認識して各障害物 k に対するリスク度 R P k を算出し、リスク度 R P k に基づいて、運転者の前後・左右方向の運転操作を適切な方向へ促すために車両機器の制御量の配分を調整する。これにより、各障害物 k によって発生するリスク度 R P k の分布に応じて、運転者による車両前後方向および車両左右方向の運転操作を適切にアシストすることが 40 できる。
- (2)算出した前後方向の制御量に応じて、アクセルペダルに発生させる操作反力を制御するので、運転者による加減速操作を適切にアシストすることができる。
- (3)自車両から自車両周囲に存在する各障害物 k までの距離を相対距離で割った余裕時間 T T C k を算出し、この余裕時間 T T C k の関数としてリスク度 R P k を算出する。ここでは、リスク度 R P k は、余裕時間 T T C k の逆数を用いて自車両と障害物 k との接近度合として表されている。これにより、自車両と障害物 k との接近 50

度合に応じて、前後・左右方向の操作量がより適切なも のとなるように運転者の操作をアシストすることが可能 となる。

- (4) 余裕時間TTCを算出する際に、検出された自車両と各障害物との距離および相対速度のばらつきを考慮するので、不測の事態が発生した場合の影響度合を考慮して車両機器の制御量を決定することが可能となる。これにより、運転者に安心感を与えるような運転操作補助制御を行うことができる。また、認識される障害物の種別に応じて相対距離および相対速度のばらつきの大きさを変更するので、障害物の種別による不測の事態が発生する可能性および影響度合の大きさを考慮して制御量を決定することが可能となる。さらに、複数のセンサを用いて自車周囲の障害物を検出し、障害物を検出したセンサの種別に応じて相対距離および相対速度のばらつきの大きさを変更するので、センサ固有の検出性能に応じて、検出の不確定さを考慮した制御量を決定することが可能となる。
- (5)認識される障害物kの種別に応じて各障害物kの 20 重みを変更し、各障害物kの重みを考慮した余裕時間を 用いてリスク度RPkを算出するので、障害物kの種別 による不測の事態の影響度合の大きさを考慮して制御量 を決定することができる。これにより、運転者に安心感 を与えるような運転操作補助制御を行うことが可能とな る。
 - (6)自車両に対する各障害物 k の存在方向に応じてリスク度の前後方向および左右方向の配分を算出し、前後方向制御量および左右方向制御量の配分を決定する。各障害物の存在方向とリスク度の大きさによって前後・左右方向の制御量が決定されるので、障害物の存在方向に応じた操作を適切にアシストすることができる。
 - (7)算出した左右方向の制御量に応じて、ハンドル操舵力を制御するので、運転者による操舵操作を適切にアシストすることができる。また、算出した前後方向の制御量に応じて、ブレーキペダルに発生させる操作反力を制御するので、運転者による加減速操作を適切にアシストすることができる。
 - (8) 各障害物 k に対するリスク度 R P k から、前後方向および左右方向の総合的なリスク度を算出し、総合的なリスク度に応じて、運転者の前後・左右方向の運転操作を適切な方向へ促すために車両機器の制御量の配分を調整する。これにより、各障害物 k によって発生するリスク度 R P k の分布に応じて、運転者による車両前後方向および車両左右方向の運転操作を適切にアシストすることができる。余裕時間 T T C k の逆数を用いて自車両と障害物 k との接近度合、すなわちリスク度を算出し、リスク度の前後方向成分および左右方向成分を加算して総合的な前後方向および左右方向のリスク度を算出する。これにより、自車両と障害物 k との接近度合に応じて、前後・左右方向の操作量がより適切なものとなるよ

うに運転者の操作をアシストすることが可能となる。 【0043】なお、上述した第1の実施の形態においては、余裕時間TTCの逆数に重みwを掛けてリスク度RPを算出したが、これに限定されるものではない。リスク度RPは、余裕時間TTCの関数として定義され、余裕時間TTCが小さくなるほどリスク度RPが大きくなるようなものであれば、同様の効果を得ることができる。

【0044】《第2の実施の形態》本発明の第2の実施 の形態による車両用運転操作補助装置について、以下に 10 説明する。第2の実施の形態による車両用運転操作補助 装置の構成は、図1および図2を用いて説明した第1の 実施の形態と同様であるので、その説明を省略する。と こでは、第1の実施の形態との相違点を主に説明する。 以下に、第2の実施の形態の作用の概略を説明する。 【0045】コントローラ50により、自車両の走行車 速、および自車両と自車前方や後側方に存在する他車両 との相対位置やその移動方向と、自車両の車線識別線 (白線) に対する相対位置等の自車両周囲の障害物状況 を認識する。コントローラ50は、 認識した障害物状 20 況に基づいて、各障害物に対する自車両のリスク度を求 める。コントローラ50はさらに、車両前後の操作量、 すなわち加減速操作量の現在の値からの変化、および車 両左右の操作量、すなわち操舵操作量の現在の値からの 変化に対するリスク度の変化を予測し、前後・左右の各 操作量変化に対する前後・左右方向のリスク度変化量を 算出する。さらに、算出した各リスク度変化量に基づい て、前後方向の反力制御量および左右方向の反力制御量 を算出する。

【0046】コントローラ50は、現在の車両前後の加 30 減速の操作量として、アクセルペダル82 およびブレーキペダル92の踏み込み量を検出する。これは、アクセルペダル82、ブレーキペダル92にそれぞれストロークセンサを設けて踏み込み量を検出してもよいし、サーボモータ81、ブレーキブースタ91の駆動量から踏み込み量を検出してもよい。また、コントローラ50は、車両左右の操作量としてハンドル操舵角を検出する。

【0047】コントローラ50で算出された前後・左右方向の反力制御量は、反力制御指令値として、アクセルベダル反力制御装置80,ブレーキベダル反力制御装置4090および操舵反力制御装置60へそれぞれ出力される。アクセルベダル反力制御装置80,ブレーキベダル反力制御装置90および操舵反力制御装置60は、反力制御指令値に応じて、サーボモータ81,ブレーキブースタ91およびサーボモータ61をそれぞれ制御して反力特性を変更し、運転者の実際のアクセルベダル・ブレーキベダル操作量およびハンドル操舵角を適切な値に促すように制御する。

【0048】上述した制御において、どのように反力特性指令値、すなわち反力制御指令値を決定するかについ

て、以下に、図9を用いて説明する。図9は、本発明の第2の実施の形態によるコントローラ50における運転操作補助制御処理の処理手順を示すフローチャートである。なお、本処理内容は、一定間隔、例えば50msec毎に連続的に行われる。

【0049】-コントローラ50の処理フロー(図9)

ステップS210からステップS240では、走行状態の読み込み、および各障害物 k に対するリスク度 R P k の算出の処理を行う。これらの処理は図3を用いて説明した第1の実施の形態と同様であるので、詳細な説明を省略する。

【0050】ステップS250では、現在の車両機器の操作量、つまりアクセル/ブレーキペダルの踏み込み量 θ A B と、ハンドル操舵角 θ S とを読み込む。アクセル / ブレーキペダル踏み込み量 θ A B としては、アクセル ペダル82が操作されたときにはアクセルペダル操作量 を、ブレーキペダル92が操作された時にはブレーキペダル操作量を検出する。

【0051】ステップS260では、ステップS240 で算出した現在の各障害物kに対するリスク度RPk と、ステップS250で読み込んだ現在の各操作量とか ら、各操作量が現在の値から所定値だけ変化した場合の リスク度RPkの変化を予測する。具体的には、図10 に示すように、前後方向については、アクセル/ブレー キペダル踏み込み量 θ ABが現在の値に対して Δ ABだ け増加した場合、減少した場合についてそれぞれ自車速 の変化を予測し、それによる各障害物kに対するリスク 度RPkの変化を算出する。つまり、自車速が変化した 後のリスク度を予測する。上述した(式2)に示すよう に、リスク度RPkは余裕時間TTCkの逆数の関数で あり、余裕時間TTCkは自車両と障害物kとの相対速 度Vrkを用いて算出される。つまり、アクセル/ブレ ーキペダル踏み込み量 θ A Bの変化によって自車速が変 化すると、リスク度RPkも変化する。

【0052】なお、ここでは、リスク度RPkが増加する方向へアクセルペダル82あるいはブレーキペダル92が操作されると、アクセル/ブレーキペダル踏み込み量のABが増加すると定義する。例えば、アクセルペダル82の操作量が現在の踏み込み量から増加、あるいはブレーキペダル92の操作量が現在の踏み込み量から減少した場合に、アクセル/ブレーキペダル踏み込み重のABが増加したとすることができる。また、走行状況によっては、アクセルペダル操作量が増加した場合、あるいはブレーキペダル操作量が減少した場合に、リスク度RPkが低下することもある。

【0053】また、左右方向については、図10に示すように、ハンドル操舵角θSが現在の値に対してΔSだけ増加した場合、減少した場合についてそれぞれ自車両の進行方向の変化を予測し、それによる各障害物kに対

するリスク度RPk および障害物 kの自車両に対する方向 θ kの変化を算出する。ハンドル操舵角 θ Sの変化によって自車両の進行方向が変化すると、自車両と障害物 k との相対位置および相対距離が変化し、これに伴ってリスク度RPkも変化する。なお、図10はハンドルが右方向へ操舵された場合の例を示しており、ハンドル操舵角が中立位置にある場合の左右方向操作量 θ Sを0と

17

【0054】 ここで、アクセル/ブレーキペダル踏み込み量のAB、ハンドル操舵角のSの変化量△AB、△Sとしては、図9に示すコントローラ50における1回の処理が行われる時間で、通常の運転操作によって考えられる操作の変化幅を所定値として決定すればよい。なお、1回の処理が行われる時間は車種や処理内容によって異なるが、例えば0.1~0.2secとする。このときのアクセル/ブレーキペダル踏み込み量の変化量△AB、ハンドル操舵角の変化量△Sは、例えば、それぞれ10mm、5度と設定することができる。ただし、この変化幅は予め設定された所定値に限定されず、学習制御により1回の運転、すなわちイグニッションキーをオンにしてからオフにするまでに操作される操作量の平均値を用いて設定してもよい。

(0) と、操作量が現在値に対して変化した場合の総合的な前後方向のリスク度RPlongitudinal とを、総合的な前後方向のリスク度RPlongitudinalの変化量とする。現在の前後方向操作量 θ ABにおける総合的な前後方向のリスク度RPlongitudinal(0)は、上述した(式4)を用いて、以下の(式6)で表される。

【数6】

[36]
$$RP_{longitudinal}(0) = \sum_{k} RP_{k} \cdot \cos \theta_{k}$$

(式6)

【0056】同様に、(式4)を用いて、前後方向操作 40 量が現在の値 θ ABに対して Δ ABだけ増加した場合 ($+\Delta$ AB)、および減少した場合($-\Delta$ AB) について、それぞれ前後方向のリスク度 (RPlongitudinal(+)、RPlongitudinal(-))を算出する。図11に、現在の前後方向操作量 θ ABに対する前後方向のリスク度RPlongitudinal(0)、および前後方向操作量 θ ABが変化した場合($\pm\Delta$ AB)の前後方向のリスク度RPlongitudinal(\pm)を示す。

[0057] ステップS280では、ステップS260

で算出した各障害物 k に対する現在のリスク度 R P k および予測される変化量から、総合的な左右方向のリスク度 R P l a t e r a l の変化量を算出する。ここで、現在の前後方向操作量 θ S における総合的な左右方向のリスク度 R P l a t e r a l とを、総合的な左右方向のリスク度 R P l a t e r a l の変化量とする。現在の左右方向操作量 θ S における総合的な左右方向のリスク度 R P l a t e r a l の変化量とする。現在の左右方向操作量 θ S における総合的な左右方向のリスク度 R P l a t e r a l (0)は、上述した(式5)を用いて、以下の(式7)で表される。

【数7】

【数7】
$$RP_{lateral}(0) = \sum_{k} RP_{k} \cdot \sin \theta_{k}$$

(式7)

【0058】同様に、(式5)を用いて、左右方向操作量が現在の値 θ Sに対して Δ Sだけ増加した場合($+\Delta$ S)、および減少した場合($-\Delta$ S)について、それぞれ左右方向のリスク度(RPlateral(+)、RPlateral(-))を算出する。図12に、現在の左右方向操作量 θ Sに対する左右方向のリスク度RPlateral(0)、および左右方向操作量 θ Sが変化した場合($\pm\Delta$ S)の左右方向のリスク度RPlateral(\pm)を示す。なお、図12は、ハンドルが右方向に操作された例を示している。

【0059】ステップS290では、ステップS270 で算出した前後方向のリスク度RPlongitudi nalの変化量より、前後方向制御指令値、すなわちア クセルペダル反力制御装置80への反力制御指令値FA 30 と、ブレーキペダル反力制御装置90への反力制御指令 値FBとを算出する。とこでは、まず、現在の前後方向 リスク度RPlongitudinal(0)に応じ て、アクセルペダル82に関しては、リスク度が大きい ほどアクセルペダル82を開放する方向へ制御反力を発 生させる。また、ブレーキペダル92に関しては、リス ク度が大きいほどブレーキペダル92を踏み込みやすい 方向へ制御反力を発生させる。したがって、図13に示 すように、前後方向リスク度RPlongitudin alが所定値R Pmaxよりも小さい場合は、前後方向 リスク度RPlongitudinalが大きいほど大 きなアクセルペダル反力が発生するように反力制御指令 値FA(0)を算出する。前後方向リスク度RPlon gitudinalが所定値RPmaxよりも大きい場 合は、最大の操作反力を発生させるようにアクセルペダ ル操作反力制御指令値FAは最大値FAmaxに固定す

【0060】図14に示すように、前後方向リスク度R Plongitudinalが所定値RPmaxより大 きい場合、前後方向リスク度RPlongitudin 50 alが大きくなるほど小さなブレーキペダル反力が発生 するように反力制御指令値FB(0)を算出する。

【0061】また、前後方向操作量が現在値 θ A B k 対して $+\Delta$ A B、 $-\Delta$ A B k け変化した場合の前後方向リスク度 R P 1 o n g i t u d i n a 1 (+)、R P 1 o n g i t u d i n a 1 (-) k に従って、図13、図14 に従って、それぞれアクセルベダル反力制御指令値(F A (+)、F A (-))、およびブレーキペダル反力制御指令値(F B (+)、F B (-))を算出する。

[0062] ステップS 3 0 0 では、ステップS 2 8 0 で算出した左右方向のリスク度R P 1 a t e r a 1 の変化量より、左右方向制御指令値、すなわち操舵反力制御装置 6 0 への反力制御指令値F S を算出する。ここでは、まず、現在の左右方向リスク度R P 1 a t e r a 1 (0)の大きさに応じて、リスク度が大きいほど、ハンドル操舵角を中立位置へ戻す方向へ操舵反力を発生させる。したがって、図 1 5 に示すように、左右方向リスク度R P 1 a t e r a 1 (0) に応じて操舵反力制御指令値F S (0)を算出する。また、左右方向操作量が現在値 θ S に対して + Δ S 、 Δ S だけ変化した場合の左右方向リスク度R P 1 a t e r a 1 (-)について、図 1 5 に従って、それぞれ操舵反力制御指令値(F S (+)、F S (-))を算出する

【0063】ステップS310では、ステップS290 およびステップS300で算出した各反力制御指令値FA、FB、FSを、それぞれアクセルペダル反力制御指令値80、ブレーキペダル反力制御装置90および操舵 反力制御装置60に出力し、今回の処理を終了する。

【0064】アクセルペダル反力制御装置80は、コン トローラ50から入力された制御指令値に応じて、サー 30 ボモータ81を制御し、図16に示すようにアクセルペ ダル反力特性を変更する。図16において、反力制御を 行わない場合の通常のアクセルペダル反力特性を破線で 示す。図16に示すように、操作量 θ ABである現在の アクセルペダル反力は、制御指令値に応じて通常よりも FA(0)だけ大きくなっている。さらに、アクセルベ ダル82が現在の操作量θABから+ΔABあるいは-△ABだけ操作された場合には、それぞれ通常特性より もFA(+)、FA(-)だけ大きいアクセルペダル反 力を発生させる。これにより、現時点でのリスク度をア クセルペダル反力として発生させて運転者のアクセルペ ダル操作をアシストするとともに、運転者によってさら にアクセルペダル操作が行われた場合に、リスク度がど のように変化するかをアクセルペダル反力特性の傾きと して運転者に知らせることが可能となる。

【0065】同様に、ブレーキベダル反力制御装置90は、コントローラ50から入力された制御指令値に応じて、ブレーキブースタ91を制御し、図17に示すようにブレーキベダル特性を変更する。図17において、反力制御を行わない場合の通常のブレーキベダル反力特性 50

を破線で示す。図17に示すように、操作 $<math>\mathbf{H}$ \mathbf{H} \mathbf{H} \mathbf{H} \mathbf{H} \mathbf{H} \mathbf{H} る現在のブレーキペダル反力は、反力制御指令値FB (0) = 0 であるので、通常の反力と同じである。ブレ ーキペダル92が現在の操作量hetaABから、+ムABだ け操作された場合には、前後方向リスク度RPlong itudinalが大きくなるので、通常特性よりもF B (+) だけ小さいブレーキペダル反力を発生させる。 一方、ブレーキペダル92が現在の操作量θABから-ΔABだけ操作された場合は、反力制御指令値FB (-)=0であるので、ブレーキペダル反力特性は変更 しない。これにより、現時点でのリスク度をブレーキペ ダル反力として発生させて運転者のブレーキペダル操作 をアシストするとともに、運転者によってさらにブレー キベダル操作が行われた場合に、リスク度がどのように 変化するかをブレーキペダル反力特性の傾きとして運転 者に知らせることが可能となる。

[0066] 操舵反力制御装置60は、コントローラ50から入力された制御指令値に応じて、サーボモータ61を制御し、図18に示すように操舵反力特性を変更する。図18において、反力制御を行わない場合の通常の操舵反力特性を破線で示す。図18に示すように、操作量 θ Sである現在の操舵反力は、通常の操舵反力よりFS(0)だけ大きくなっている。さらに、ハンドル操舵角が現在の操作量 θ Sより+ Δ S、 $-\Delta$ Sだけ操作された場合には、それぞれFS(+)、FS(-)だけ操舵反力を増加させる。これにより、現時点でのリスク度を操舵反力として発生させて運転者の操舵操作をアシストすることができるとともに、運転者によってさらにハンドル操舵が行われた場合に、どのようにリスク度が変化するかを操舵反力の傾きとして運転者に知らせることが可能となる。

【0067】とのように、本発明の第2の実施の形態による車両用運転操作補助装置は、上述した第1の実施の形態と同様に、反力制御指令値FA、FB、FSに応じて、前後・左右からの操作反力の合力が、各々の障害物 kからのリスク度を総合的に加算した方向から発生する。これにより、加減速操作と操舵操作とを組み合わせて運転者の運転操作をよりリスク度が低い方向へ促すことが可能となる。

【0068】また、アクセル/ブレーキペダル操作量およびハンドル操作量の変化に対するリスク度の変化を予測し、総合的なリスク度が、運転者の運転操作によって現状よりも高くなる場合には、制御量、すなわち発生させる操作反力を減少させるように制御する。なお、ブレーキペダル反力制御については、リスク度が現状よりも高くなる場合には反力を低下させてブレーキペダル92を踏み込みやすくし、現状よりも低くなる場合には反力を増加あるいは固定する。このように、運転者は、現時点でのリスク度に応じて、そ

および操舵操作を促されるとともに、自らの運転操作の

変化に対するリスク度の変化を反力特性の変化として理

解することができ、より適切な操作の方向へと促され

る。

て、以下に、図19を用いて説明する。図19は、本発明の第3の実施の形態によるコントローラ50における 運転操作補助制御処理の処理手順を示すフローチャート である。なお、本処理内容は、一定間隔、例えば50m sec毎に連続的に行われる。

【0069】上述したように、本発明の第2の実施の形態においては、上述した第1の実施の形態の効果に加えて、以下のような効果を奏することができる。

【0075】-コントローラ50の処理フロー(図19)-

【0070】現在予測される将来の前後方向および左右方向の操作量変化に対するリスク度の変化を予測し、予 10 測されるリスク度の変化に応じて、前後方向制御量および左右方向制御量の配分を決定する。これにより、現時点でのリスク度だけでなく、運転者による車両機器の操作によって変化するリスク度まで考慮して、適切に前後方向および左右方向の操作をアシストすることができる

ステップS410~ステップS460では、走行状態の 読み込み、各障害物 k に対するリスク度RP k の算出、 および算出したリスク度の前後・左右方向毎の加算の処理が行われる。これらの処理は、上述した第1の実施の 形態におけるステップS110~ステップS160での 処理(図3参照)と同様であるので、詳細な説明を省略 する。

【0071】《第3の実施の形態》本発明の第3の実施の形態による車両用運転操作補助装置について、以下に説明する。第3の実施の形態による車両用運転操作補助装置の構成は、図1および図2を用いて説明した第1お 20よび第2の実施の形態と同様であるので、その説明を省略する。ここでは、第1および第2の実施の形態との相違点を主に説明する。以下に、第3の実施の形態の作用の概略を説明する。

【0076】ステップS470では、ステップS450、ステップS460で算出された総合的な前後・左右方向のリスク度RPlongitudinal、RPlateralから、全リスク度の方向ΦALL、すなわち総合的なリスク度が自車両に対してどの方向から発生しているかを算出する。全リスク度の方向ΦALLは、以下の(式8)を用いて算出される。

【0072】コントローラ50により、自車両の走行車 速、および自車両と自車前方や後側方に存在する他車両 との相対位置やその移動方向と、自車両の車線識別線 【数8】

との相対位置やその移動方向と、自単向の単線域が線 (白線)に対する相対位置等の自車両周囲の障害物状況 を認識する。コントローラ50は、 認識した障害物状 況に基づいて、各障害物に対する自車両のリスク度を求 30 める。コントローラ50はさらに、各障害物に対するリ スク度を加算して全リスク度の方向、つまり総合的なリ スク度が自車両に対してどの方向から発生しているかを 算出し、その方向に応じて前後・左右のリスク度に対す るゲインを算出する。さらに、算出したこれらの値に基 づいて、前後方向の反力制御量および左右方向の反力制 御量を算出する。 [数8] $\phi_{ALL} = \tan^{-1} \frac{RP_{lateral}}{RP_{langitudinal}}$

【0073】コントローラ50で算出された前後・左右の反力制御量は、反力制御指令値として、アクセルベダル反力制御装置80,ブレーキペダル反力制御装置90 および操舵反力制御装置60へそれぞれ出力される。アクセルペダル反力制御装置80,ブレーキペダル反力制御装置90および操舵反力制御装置60は、反力制御指令値に応じて、サーボモータ81,ブレーキブースタ91およびサーボモータ61をそれぞれ制御して反力特性を変更し、運転者の実際のアクセルペダル・ブレーキペダル操作量およびハンドル操舵角を適切な値に促すように制御する。

(式8)

に制御する。 【0074】上述した制御において、どのように反力特性指令値、すなわち反力制御指令値を決定するかについ 50

ここで、障害物からのリスク度が自車正面から発生する ALL=180度とし、リスク度が右側あるいは左側か ら発生する場合に、 | φALL | = 90度とする。 【0077】ステップS480では、ステップS470 で算出した全リスク度方向

のALLの絶対値に応じて、 前後・左右方向制御指令値に対するゲインをそれぞれ算 出する。ここで、前後方向ゲインGlongitudi nal、左右方向ゲインGlateralは、図20に 示すように設定される。なお、図20において、横軸を 全リスク度方向のALLの絶対値とし、縦軸を前後方向 ゲインGlongitudinalおよび左右方向ゲイ ンGlateralとする。図20に示すように、前後 方向ゲインGlongitudinalは、全リスク度 方向

の

和

し

し

の

絶

対

値

が

小

さ

い

領

域

、

つ

ま
り

ー

の

A

し

し |が所定値φ1よりも小さく障害物からの総合的なリス ク度がほぼ自車前方から発生するとみなされる場合に、 1に設定される。前後方向ゲインGlongitudi n a l は、全リスク度方向 ϕ A L Lの絶対値が所定値 ϕ 1を超えて大きくなるほど、小さくなり、 ΦALLの絶 対値が90度以上の領域、つまり障害物からのリスク度 が自車後側方および後方から発生するとみなされる場合 に、0となる。

【0078】また、図20に示すように、左右方向ゲイ

ンGlateralは、全リスク度方向ゆALLの絶対値が90度付近、つまり障害物からのリスク度が車両横方向から発生するとみなされる場合に、1となり、ゆALLの絶対値が0度付近あるいは180度付近でゼロとなる。

【0079】ステップS480では、まず上述した第1の実施の形態のステップS170(図3参照)と同様に、前後方向リスク度RPlongitudinalから、前後方向制御指令値、すなわちアクセルペダル反力制御装置80への反力制御指令値FAと、ブレーキペダル反力制御装置90への反力制御指令値FBとを算出する。反力制御指令値FA、FBは、それぞれ図6、図7に示すように算出する。さらに、算出した反力制御指令値FA、FBに、ステップS480で算出した前後方向ゲインGlongitudinalをそれぞれ積算し、実際にアクセルペダル反力制御装置80およびブレーキペダル反力制御装置90に出力する指令値とする。

【0080】ステップS500では、まず、上述した第1の実施の形態と同様に(図3ステップS180参照)、左右方向リスク度RPlateralから、左右方向制御指令値、すなわち操舵反力制御装置60への反力制御指令値FSを算出する。反力制御指令値FSは、図8に示すように算出する。さらに、算出した反力制御指令値FSに、ステップS480で算出した左右方向ゲインGlateralを積算し、実際に操舵反力制御装置60に出力する指令値とする。

【0081】ステップS510では、ステップS490 およびステップS500で算出した各制御指令値FA、FB、FSを、アクセルペダル反力制御装置80, ブレーキペダル反力制御装置90および操舵反力制御装置60へとそれぞれ出力し、今回の処理を終了する。

【0082】このように、本発明の第3の実施の形態による車両用運転操作補助装置は、上述した第1および第2の実施の形態と同様に、反力制御指令値FA、FB、FSに応じて、前後・左右からの操作反力の合力が、各々の障害物kからのリスク度を総合的に加算した方向から発生する。これにより、加減速操作と操舵操作とを組み合わせて運転者の運転操作をよりリスク度が低い方向へ促すことが可能となる。

【0083】また、各障害物 k から発生するリスク度を 40 積算した全リスク度の方向 φ A L L を算出し、全リスク度方向 φ A L L を算出し、全リスク度方向 φ A L L を 算出し、全リスク度方向 φ A L L に応じて前後・左右方向ゲインを設定する。そして、前後・左右方向反力制御指令値に、前後・左右方向ゲインをそれぞれ積算することによって実際に出力する反力制御指令値を設定するので、総合的なリスク度の方向に応じて操作反力制御を行うことができる。運転者にとっては、発生する操作反力が前後・左右のいずれの方向からのリスク度によるものかを容易に理解することができ、運転者の操作をより適切な方向へと促すことが可能となる。 50

24

【0084】以上説明したように、本発明の第3の実施の形態においては、自車両周囲の障害物状況、つまり総合的なリスク度に応じて、前後方向あるいは左右方向に発生させる制御量、すなわち操作反力の重み付けを変更するので、より詳細な操作反力制御を行い、運転者の運転操作をアシストすることができる。なお、操作反力の重み付けだけでなく、自車両周囲の障害物状況に応じて操作反力を発生させるタイミングを変更してもよい。例えば、障害物が車両斜め前方に存在する場合、始めに前後方向の操作反力制御を行い、その後左右方向の操作反力制御を行うようにすることができる。

【0085】上述したように、本発明の第3の実施の形態においては、上述した第1および第2の実施の形態の効果に加えて、以下のような効果を奏することができる

[0086] 各障害物 k に対するリスク度 R P k を積算して総合的なリスク度の発生する方向 φ A L L を算出し、これに基づいて前後方向制御量および左右方向制御量を決定する。これにより、前後・左右のリスク度が互いに影響しあっていることを操作反力として運転者に明確に知らせることができ、運転者による操作を適切にアシストすることができる。

【0087】なお、上述した本発明の一実施の形態にお いては、余裕時間TTCの関数としてリスク度RPを算 出したが、自車両周囲の障害物状況に応じて障害物に対 するリスク度を的確に示すことができれば、余裕時間T TCを用いずにリスク度を算出してもよい。また、余裕 時間TTCk、リスク度RPkを算出する際に、各障害 物kまでの相対距離、相対速度のばらつき σ (Dk)、 σ(Vrk)、および各障害物kの重みwkをそれぞれ 考慮したが、これには限定されない。例えば、ばらつき σを考慮せずに余裕時間TTCkを算出してもよいし、 重みwkを考慮せずにリスク度RPkを算出してもよ い。また、ばらつきσを設定する際に、検出器の種別の みに応じてばらつきσを設定してもよいし、検出器の種 別と障害物の種別とを組み合わせてばらつきσを決定し てもよい。ただし、検出器の種別および障害物の種別に 応じてばらつき σ を決定し、ばらつき σ と重みwkとを 考慮することにより、より精度の高い余裕時間およびリ スク度を算出することができる。

【0088】また、アクセルペダル反力制御装置80およびブレーキペダル反力制御装置90を用いて車両の前後方向の運動を制御するように構成したが、これには限定されず、例えばいずれか一方のみを用いてもよい。すなわち、本発明においては、アクセルペダル、ブレーキペダルまたはハンドルに限らず、種々の車両機器の作動を制御して運転者による車両前後方向および左右方向の運転操作を適切な方向へと促すことができればよい。

【0089】上述した第2の実施の形態においては、アクセル/ブレーキペダル踏み込み量のABとしてアクセ

ルペダル操作量またはブレーキペダル操作量を検出したが、アクセルペダル82とブレーキペダル92とが同時 に操作された場合は、両方の操作量を足しあわせたもの を踏み込み量0ABとしてもよい。

[0090]以上説明した本発明による車両用運転操作補助装置の一実施の形態においては、障害物検出手段として、レーザレーダ10,前方カメラ20,後側方カメラ21および車速センサ30を用いたが、自車両周囲に存在する一つ以上の障害物を検出することができればこれには限定されず、例えばミリ波レーダを用いてもよい。また、障害物認識手段、リスク度判定手段、配分調整手段、リスク度変化予測手段、全リスク度方向算出手段および総合的リスク度判定手段として、コントローラ50を用いたが、本発明による車両用運転操作補助装置は、これには限定されない。例えば、前方カメラ20および後側方カメラ21から入力される画像信号に画像処理を施す画像処理装置を設け、これを障害物認識手段としてもよい。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の第1の実施の形態による車両用運転 20 操作補助装置のシステム図。

【図2】 図1に示す車両用運転操作補助装置を搭載した車両の構成図。

【図3】 第1の実施の形態の車両用運転操作補助装置 における運転操作補助制御プログラムの処理手順を示す フローチャート。

【図4】(a)(b)センサ種別によるばらつきの大き さを示す図。

【図5】(a)(b)障害物種別によるばらつきの大きさを示す図。

【図6】 本発明の第1の実施の形態の作用を示す説明図。

【図7】 本発明の第1の実施の形態の作用を示す説明図。

【図8】 本発明の第1の実施の形態の作用を示す説明図。

【図9】 第2の実施の形態の車両用運転操作補助装置

における運転操作補助制御プログラムの処理手順を示す フローチャート。

【図10】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図11】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図12】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図13】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図14】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図15】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図 1 6 】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図17】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図18】 本発明の第2の実施の形態の作用を示す説明図。

【図19】 第3の実施の形態の車両用運転操作補助装置における運転操作補助制御プログラムの処理手順を示すフローチャート。

【図20】 本発明の第3の実施の形態の作用を示す説明図。

【符号の説明】

10:レーザレーダ

20:前方カメラ

21:後側方カメラ

30 30:車速センサ

50:コントローラ

60:操舵反力制御装置

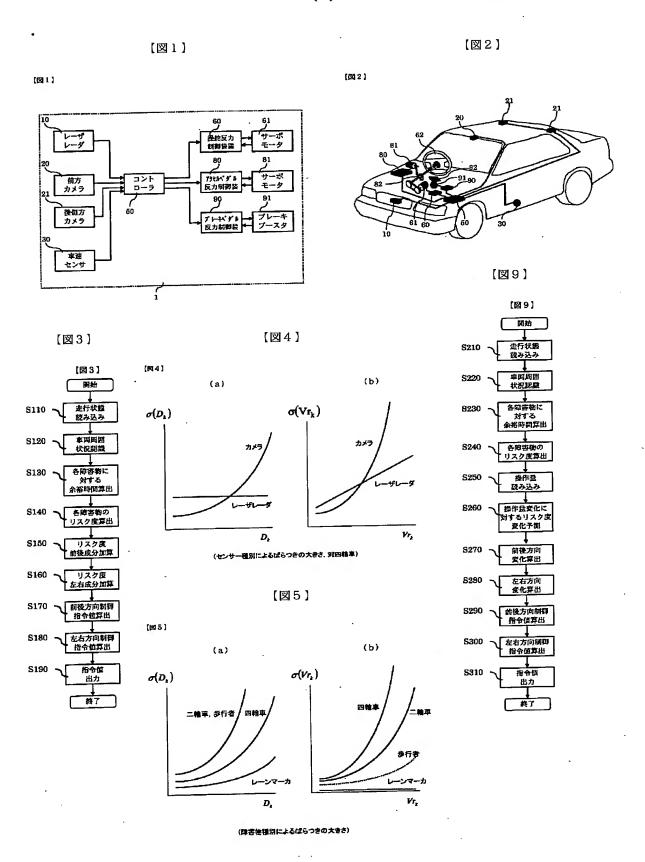
61:サーボモータ

80:アクセルペダル反力制御装置・

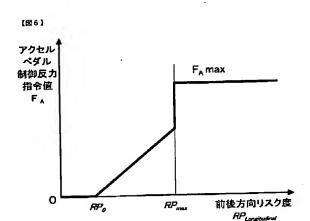
81:サーボモータ

90:ブレーキペダル反力制御装置

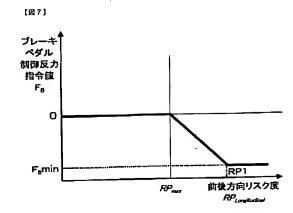
91:ブレーキブースタ



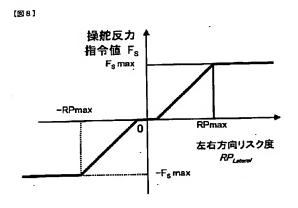




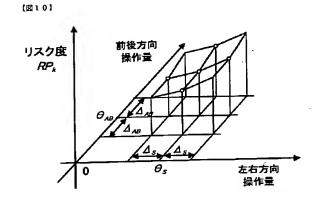
【図7】



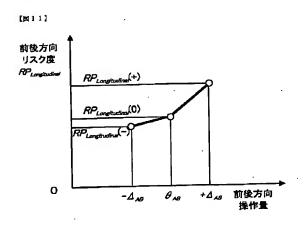
【図8】



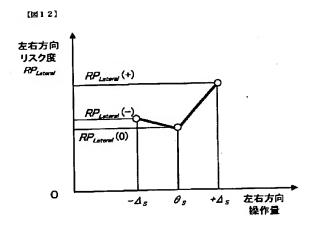
【図10】



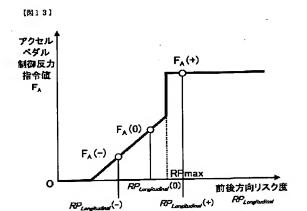
[図11]



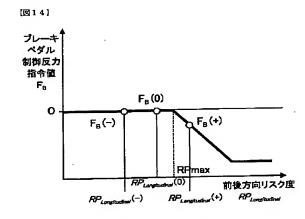
【図12】



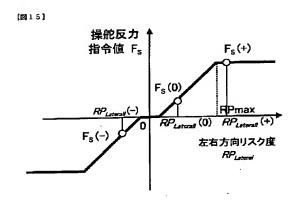
[図13]



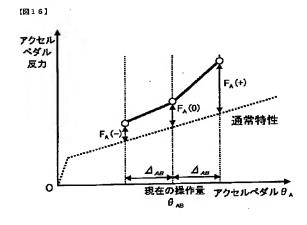
【図14】



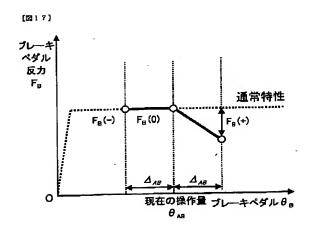
【図15】



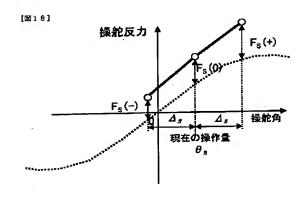
【図16】



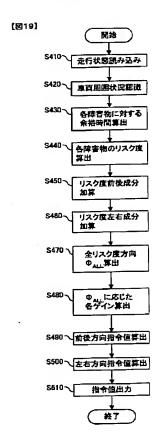
【図17】



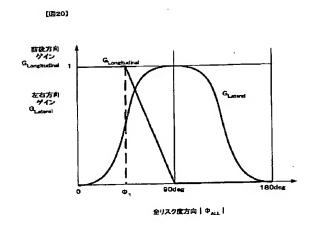
[図18]



【図19】



【図20】



フロントペーンの続き		•	
(51)Int.Cl. ⁷	識別記号	FΙ	テーマコート (参考)
B60R 21/00	6 2 4	B60R 21/00	6 2 4 B
_ ,			6 2 4 C
			6 2 4 D
			6 2 4 F
B 6 2 D 6/00		B 6 2 D 6/00	
F 0 2 D 11/02		F O 2 D 11/02	K
G08G 1/16		G 0 8 G 1/16	E
// B60T 7/12		B60T 7/12	С
B62D 101:00		B62D 101:00	
137:00		137:00	

Fターム(参考) 3D032 CC03 DA23 DA77 DA78 DA84

DA88 DA92 DA93 DC38 EB12

EC29 FF01 FF07 GG01

3D041 AA65 AA66 AA76 AA77 AB01

AC00 AC01 AC27 AC30 AD10

AD41 AD46 AD51 AE00 AE02

AE41 AF01

3D046 BB18 GG02 GG10 HH02 HH05

HH08 HH20 HH22

3G065 CA17 CA21 DA05 GA11 GA29

GA46 JA19

5H180 CC03 CC14 LL01 LL04 LL06

LL09 LL20